## 49 日本国特許庁 (JP)

①特許出顧公開

# ⑫ 公開特許公報 (A)

昭56-114578

DInt. Cl.3

B 23 K 9/04 9/18

35/22

識別記号

庁内整理番号 7356—4E

6868-4E

· **3**公開 昭和56年(1981)9月9日

発明の数 1 審査請求 未請求

(全 4 頁)

### 6)潜弧肉盛溶接方法

②特

)

願 昭55-18384

22出

願 昭55(1980)2月15日

砂発 明 者

奥田直樹 鎌倉市腰越1718—35 砂出 願

明

者

仍杂

横須賀市西逸見町 3 —18 人 株式会社神戸製鋼所

**地震主体人の助とか** 

神戸市葺合区脇浜町1丁目3番

18号

田中和雄

個代 理 人 弁理士 植木久一

明 細 書

1.発明の名称

潜弧内盛常接方法

2.特許減攻の新用

②特許請求の範囲第1項において、9度以下の 昇り類斜で容接する方法。

3.発明の再細な説明

一般に肉軽溶接に蓄弧溶接が適用されるのは、 世材の没面に母材とは異なる金剛材を肉盛りずる 場合であり、肉盛り金属と母材成分の相互の影響 を少なくする為には、溶け込みが磁力浅く、しか

もピード表面が平庸で且つ幅広い偏平なピードが 得られる様な方法が好ましいとされており、啓狐 **必接法はこの分野においても広く採用されている。** これらに対し適用分野によっては、高い内庭りを 形成することだけが要求される場合もある。たと えば鉄・調製パイプを建築用支柱等に適用するに 当つては、その補強と高値並化の乌に内部にコン クリート材を打ち込むことがあり、このときバイ プ内面に型鋼等を容接してパイプとコンクリート 材の滑りを防止する方法が知られている。この様 な俗様法に代えて内盤溶接で滑り止めを凶ろうと すると、6m以上好ましくは10m前後の内盛り 高さが必要になる。その為には啓着量を多くする と共にビード形状が狭幅且つ凸型になる様な路接 条件を採用すべきであるが、従来の内経溶接に対 する要請は前述の如く平滑・偏平なビード形状を 得る点にあるから、この様な選接条件をそのまま 商内経路接に適用することは不合理である。

本発明者等は前述の様々事情に着目し、高肉盛 り溶接を実施する為には、従来の肉盤溶接法とは

特開昭56-114578 (2) が速成されること り、弦に本発明の完成をみ

発する必要があると考 超なる特殊な路接条件 え、その後に沿つて研究を開始した。そして目的、 達成の為には、①客袋ワイヤの溶雕速度を早めて 溶着金属量を増大すること。②溶融金属の冷却速 皮を早めてピードの広がりを抑制することが夫々 必要であると考えた。ところが前配①の目的を果 すべく窓接入熟量を増大すると、溶融金属の保育 熱量が増大すると共に、この保有熱が母材に伝え られ、母材の予熱が進行して溶融金銭の冷却速度 が遅くなると共にピード幅が広くなり、前配③の 優件が濾足できない。そこで熔接入熱量を増する となく溶磁速度を早めることができれば、母材の 予熱も進行しすぎず、溶融金属の冷却速度を延く することはないであろうと考え、また溶融会構の 保有點を極力母材中へ拡散させない様な積極的条 件を確立しようと考え、その様な熔接方法を開発 すべく更に研究を進めた。その結果多量の鉄粉を 含む焼結型フラツクスを用いた蘭弧溶接法を採用 し、且つ溶接ワイヤを通電時のジュール場によつ

1

7

即ち本発明に係る樹弧肉盤溶接法の構成とは、 鉄粉を10~70%含有する焼結型フランクスを 用い、熔接ワイヤの意電部から溶接母材までの距 離を80~250mmに保持して熔接するところに 要旨が存在する。

本発明では存接サイヤの地電部から溶接母付までの距離を長くして存接する。即ち溶接ワイヤの地電長さが増大してこの間の電気抵抗が増加し、ジュールの法則 [発生熱量 Q = (電流 I ) X K ( R ) ] に従ってワイヤの全通電度を部分に発生する。その結果連続を出たのは、で変数を配合しているの間のジュール熱を受けることになり、存動速度が高められる。またフラックス中に連載の鉄みを配合しておくと、これが溶験金銭中に溶り、なりを配合しておくと、これが溶験金銭中に溶けるの溶動を配合しておくと、これが溶験金銭中に溶りの溶動エネルギーとして消費されてののののは鉄めの溶動エネルギーとして消費されて

母材への拡散が防止される結果溶融金属の冷却速 度も早められる。その結果単位溶接長当りの溶着 金属量が増大すると共に、ピードの広がりが抑制 されて溶着金属は順次上方に肉盛りされ、高い肉 盤高さを得るととができる。

て速やかに予熱する方法を採用すれは上配の目的

向ワイヤ通電部から母材までの距離が80 三未 前では、ジュール無によるワイヤの予熱効果が十 分に発揮されず、高い内盛りを確保するのに十分 な溶潜金調量が得られない。一方250 mを越え ると、予熱効果が高まりすぎて早めに溶験するこ ともあつて溶接状況が不安定になり、ビード幅及 び肉盛り高さが不揃いになるので好ましくない。

また焼結型フラックス中の鉄粉量が10%未満では、溶着金調の補充効果及び溶融金調の冷却効果が共に不十分になり、6 = 以上の内妥り高さを安定して得ることができず、一方70%を越えるとピード表面に鉄粒が付着してピード外観が低下したりスラグ剝離性が悪化するので好ましくない。

両フラックスとして客職型フラックスを用いる と、フラックス成分として配合した鉄粉が客製取 階で酸化を受けて本発明の効果に寄与できなくなる。従つて本発明のフラックスは焼結型フラックスでなければならない。

溶接姿勢は当然下向きで行なわれるが、本発明 者等が種々検討した結果、9度以下の昇り傾斜で 常接することにより、内盛り高さが安定して確保 できることが利つた。しかして昇り傾斜で容接す ると、溶験池がクレータ後方に流れて冷却固化す るからである。またこのときの勾配としては9度 以下であることが望ましく、9度を結える昇り傾 斜角度ではピードがオーバーラップ気味になる。

本発明は概略以上の様に構成されるが、上記以外の条件たとえば焼結型フランクス中の他の成分組成や底様ワイヤの種類或は溶硬条件等は特に限定されず、使用する母材や内盤金属に要求される性質等に応じて適当に選択して決定すればよい。また本発明で高い内盤りが得られるといつでも、1 暗溶機で得られる内盤り高さは1 2 無程度が限度であるから、それ以上の内盤り高さを得たい場合は2 撮以上の多階級容接を採用すべきである。

特開昭56~114578(3)

本発明は以上の様に構成されており、ウィヤ通 電部と母材との間隔及び焼結型フラックス中の鉄 粉含有量を夫々選正範囲に調整することにより、 比較的狭幅で高い内盛が確実に得られることになった。従って、置頭で説明した様な鉄・鋼製パイ プ内面へのコンクリート係合用凸部の内盛り形成 をはじめ、鉄・鋼製板材に対する補強用リブの内 盛り形成等にも幅広く実用化でき、帯弧内盛溶設 の適用範囲を一段と拡大し得ることになった。

#### 寅毅例1

飲粉含有量が0%、10%、40%、80%の 使制型フランクスと直径 48元の格接ワイヤを使 用し、ワイヤ通電部から母材までの距離を積々変 化させ、900Å-40V-40∞/分の格接条 件で耐弧内感溶接を行ない、各ピードの内盛り高 さを比較した。

結果を第1辺に示す。

第1回から明らかな様に、6無以上の肉盛り高

Cの 写真からも明らかな如く本発明によれば美麗で高く盛り上がつた内盛りピードが得られる。 4.超面の簡単な説明

第1凶は、挽結型フラックス中の鉄粉含有量と ワイヤ通電部から母材までの距離を積々変化させ て樹弧内経溶接した場合の内経り高さを示すが9フ であり、第2凶は、昇り傾斜角度を積々変化させ て潜弧内経溶接した場合の内経り高さを示すが9フ である。

出 顯 人 株式会社神戸製鋼所代理人 弁理士 権 木 久 一定的

さを確実に得るには、飲粉含有量が10%以上の 焼結型フラックスを使用し、ワイヤ通電部と母材 間の距離を80m以上に設定しなければならない。 しかし、鉄粉含有量が70%を越えるとピード外 観及びスラグ剝離性が著しく悪化し、また、ワイ ヤ通電部と母材間の距離が250mを越えるとピード形状及び内盤り高さが不揃いになる。

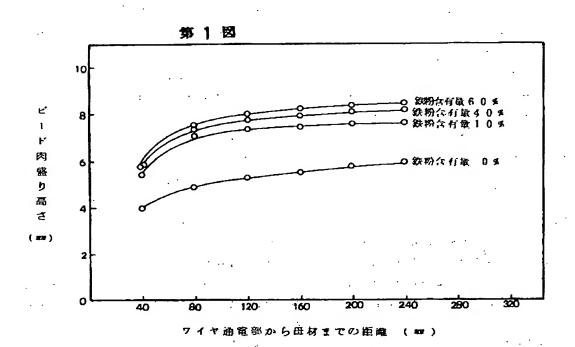
#### 実验例2

飲粉含有量が40%の底結型フラックスと直径4.8mの溶接ワイヤを使用し、ワイヤ通電部から角度 付対までの距離を80mにし、昇り傾斜を種々変化させ900A-40V-40cm/minの溶接条件で構弧肉盛溶接を行ない、各ビードの肉盛り高さを比較した。

結果を第2回に示す。

第2凶から明らかな様に、溶接を適度の昇り類 斜で行なうと、内盛り高さを更に高めるととがで まる。

尚、参考写真1は、実験例2において6度の昇り傾斜で溶接した内盤部を示す断面写真である。



第 2 図

